(12)特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19) 世界知的所有権機関 国際事務局



I LORDO BINICOLO DI COLUNE NOCO CONTI CONTI CONTI DI UN COLOR TORRO NATO CONTI CONTI CONTI CONTI CONTI CONTI C

(43) 国際公開日 2004 年9 月30 日 (30.09.2004)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 2004/083269 A1

(51) 国際特許分類7:

C08F 297/04, 8/00, C08L 53/02

(21) 国際出願番号:

PCT/JP2004/003752

(22) 国際出願日:

2004年3月19日(19.03.2004)

(25) 国際出願の言語:

日本語

(26) 国際公開の言語:

日本語

(30) 優先権データ:

特願2003-075468 2003年3月19日(19.03.2003) .

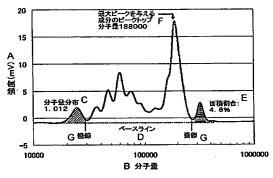
(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 電 気化学工業株式会社 (DENKI KAGAKU KOGYO KABUSHIKI KAISHA) [JP/JP]; 〒1008455 東京都千 代田区有楽町1丁目4番1号 Tokyo (JP). (72) 発明者; および

(72) 発明者; およい (75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 栗村 啓之 (KURIMURA, Hiroyuki) [JP/JP]; 〒1948560 東京都町田市旭町3丁目5番1号 電気化学工業株式会社中央研究所内 Tokyo (JP). 波邊 淳 (WATANABE, Jun) [JP/JP]; 〒1948560 東京都町田市旭町3丁目5番1号電気化学工業株式会社中央研究所内 Tokyo (JP). 大塚健史 (OOTSUKA, Takeshi) [JP/JP]; 〒1948560 東京都町田市旭町3丁目5番1号電気化学工業株式会社中央研究所内 Tokyo (JP). 鈴木茂 (SUZUKI, Shigeru) [JP/JP]; 〒1948560 東京都町田市旭町3丁目5番1号電気化学工業株式会社中央研究所内 Tokyo (JP). 尾田威 (ODA, Takeshi) [JP/JP]; 〒1948560 東京都町田市旭町3丁目5番1号電気化学工業株式会社中央研究所内 Tokyo (JP). 尾田威 (ODA, Takeshi) [JP/JP]; 〒1948560 東京都町田市旭町3丁目5番1号電気化学工業株式会社中央研究所内 Tokyo (JP). 清水 紀弘 (SHIMIZU, Norihiro)

[続葉有]

(54) Title: BLOCK COPOLYMER MIXTURE CONTAINING STAR-BRANCHED BLOCK COPOLYMER

(54)発明の名称:分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物



- A...INTENSITY(mV)
- B...MOLECULAR WEIGHT
- C...MOLECULAR WEIGHT DISTRIBUTION: 1.012
- D...BASE LINE
- E...AREA RATIO: 4.6%
- F...PEAK-TOP MOLEUCALR WEIGHT OF THE COMPONENT GIVING THE MAXIMUM PEAK: 188000
- G...PERPENDICULAR

(57) Abstract: A block copolymer mixture containing a star-branched block copolymer which mixture is excellent in the balance between transparency and impact resistance and can give molded articles which do not suffer from anisotropy and therefore exhibit improved impact resistance even when the articles are produced by injection molding under high shearing. A block copolymer mixture containing a star-branched block copolymer which mixture contains three kinds of vinyl aromatic hydrocarbon polymer blocks (S1, S2 and S3) different in molecular weight, characterized in that the molecular weight distribution of the mixture of the blocks S1, S2 and S3 falls within a specific range and that in the gel permeation chromatogram of the mixture of the blocks S1, S2 and S3, M1/M3 and M2/M3 fall within specific ranges wherein M1, M2 and M3 are the peak-top molecular weights of the blocks S1, S2 and S3 respectively.

(57) 要約: 透明性と耐衝撃性のパランスに優れ、特に高剪断下で射出成形を行なった成形品に異方性を生じ難くすることにより、耐衝撃性に優れた分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物を提供すること。 分子量の異なる3種のビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックを有し、そのビニル芳香



- [JP/JP]; 〒1948560 東京都町田市旭町 3 丁目 5 番 1 号電気化学工業株式会社 中央研究所内 Tokyo (JP).
- (74) 代理人: 泉名 謙治, 外(SENMYO, Kenji et al.); 〒 1010042 東京都千代田区神田東松下町 3 8番地 鳥本 鋼業ビル Tokyo (JP).
- (81) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.
- (84) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:

-- 国際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される 各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

明細書

分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物

技術分野

本発明は、共役ジエンとビニル芳香族炭化水素化合物との新規な分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物に関する。とりわけ、透明性及び耐衝撃性に優れ、ブロック共重合体混合物単独としても、また、他の各種熱可塑性樹脂と配合しても有用である分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物に関する。

背景技術

ビニル芳香族炭化水素と共役ジエンからなり、ビニル芳香族炭化水素含有量が比較的高いプロック共重合体は、その透明性や耐衝撃性等の特性を利用して、射出成形用途や、シート、フィルム等の押出成形用途等に幅広く使用されている。とりわけブロック共重合体及びブロック共重合体を配合したスチレン系重合体組成物は、透明性、耐衝撃性等に優れることから、いくつかの提案がなされている。

例えば、カップリングに先立つ2つの線状共重合体におけるビニル置換芳香族炭化水素ブロックの高分子量成分と低分子量成分の数平均分子量の比を3~7とした分岐状プロック共重合体およびその製造方法が特開昭53-000286号公報に記載される。そして3つ以上のビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックを有する分岐状ブロック共重合体とその製造方法が特開平07-173232号公報に記載される。更には、ビニル置換芳香族炭化水素ブロック部の分子量分布を2.3~4.5とした線状共重合体組成物、あるいはビニル置換芳香族炭化水素ブロック部の分子量分布が2.8~3.5で、かつブレンドによって製造される分岐状ブロック共重合体組成物が特開昭52-078260号公報に記載される。また、ビニル芳香族炭化水素ブロック部の分子量分布を2.8~3.5の範囲外とした分岐状ブロック共重合体を組み合わせる方法が特開昭57-028150号公報に記載されている。

しかし、これらの方法では、プロック共重合体及びそれを用いた各種熱可塑性樹脂との組成物は透明性と耐衝撃性等のバランスが悪く、特に射出成形は高剪断下で成形を行なうため成形品に異方性を生じやすく、ある一方に対して強度が弱くなる等成形品として十分なものではなかった。

発明の開示

本発明者らはかかる現状に鑑み、押出し成形品やブロー成形品だけでなく、射出成形品においても透明性と耐衝撃性等のバランスに優れるブロック共重合体組成物を得るべく種々の検討を行った結果、分子量の異なる少なくとも3種のビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックを有し、そのビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックS1、S2及びS3(数平均分子量がS1>S2>S3。)の混合物の分子量分布がある特定の範囲にあり、少なくとも3種の該重合体ブロックS1、S2及びS3の混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、S1、S2及びS3に対応する成分のピークトップ分子量をM1、M2、

M3とするとき、M1/M3及びM2/M3がある特定の範囲にあることを特徴とする分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物は、射出成形品においても透明性を悪化することなく耐衝撃性が極めて改良されることを見出し、本発明をなすに至った。

すなわち、本発明は、分岐状プロック共重合体を主成分として含有するプロック 共重合体混合物であって、該プロック共重合体混合物は単量体単位として55~95質量%のビニル芳香族炭化水素および5~45質量%の共役ジエンからなり、かつ該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物は、カップリングに先立つ線状プロック共重合体が下記一般式

> S1-B-LiS2-B-Li

S3-B-Li

(式中、S1、S2及びS3はビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロック、Bは共役ジエンを単量体単位とする重合体プロック、Liはリチウムからなるリビング活性部位であり、数平均分子量はS1>S2>S3である。)で表されるリビング活性部位をカップリングすることによって生成され、更に、

①ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックS1、S2及びS3の混合物の分子量分布(Mw/Mn)が $3.25\sim6$ の範囲にあり、

②それら重合体プロックS1、S2及びS3の混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、S1、S2及びS3に対応する成分のピークトップ分子量をそれぞれM1、M2、M3 とするとき、M1/M3 が $13\sim25$ の範囲にあり、M2/M3 が $2\sim4$ の範囲にある、

ことを特徴とする該分岐状ブロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物に関する。

図面の簡単な説明

図1は、エポキシ化油脂残基に存在するエポキシ基に由来するメチンプロトン (図1の \blacksquare 印のついたプロトン)。なお、図中、x及びyは0以上の整数、P=1、2、又は3、Rはポリマー鎖である。

図2は、エポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基に由来するメチンプロトン(図2の \bigcirc 印のついたプロトン)。なお、図中、x及びyは0以上の整数、P=1、2、又は3、Rはポリマー鎖である。

図3は、ブロック共重合体混合物の測定条件2による測定で得たクロマトグラム。 なお、図中、分子量分布及び面積割合はそれぞれ以下を表わす。

分子量分布: (a) ピークトップ分子量が2万~5万の範囲にあり、かつ(b) 全ピーク面積に対する面積割合が3~15%の範囲にあるピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有すピーク(斜線部)の分子量分布(Mw/Mn)のこと。面積割合:ピークトップ分子量が20万~38万の範囲にあるピークのなかでピークトップ分子量が最大の値を有すピーク(横線部)の、全ピーク面積に対する面積割合のこと。

発明を実施するための最良の形態

本発明における分岐状ブロック共重合体とは、スターポリマー或いはラジアルポリマーと一般に呼ばれるものであり、線状ポリマー鎖の片末端同士がたばねられて結合して出来た星型ポリマーのことをいう。本発明のブロック共重合体は分岐状であるために成形加工性が優れるという利点がある。

本発明の分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物に用いられるビニル芳香族炭化水素としては、スチレン、o-メチルスチレン、p-メチルスチレン、a-メチルスチレン、a-メチルスチレン、ビニルナフタレン、ビニルアントラセン等が挙げられる。好ましい例としてはスチレンが挙げられる。これら1種のみならず2種以上の混合物として用いても良い。

また、共役ジエンとしては、炭素数が4ないし8の1対の共役二重結合を有するジオレフィンであり、例えば、1,3ープタジエン,2ーメチルー1,3ープタジエン (イソプレン),2,3ージメチルー1,3ープタジエン,1,3ーペンタジエン,1,3ーペキサジエン等が挙げられる。好ましい例としては、1,3ープタジエン,イゾプレンが挙げられる。これら1種のみならず2種以上の混合物として用いても良い。

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、共重合体混合物の全質量に基づいて、単量体単位として55~95質量%のビニル芳香族炭化水素および5~45質量%の共役ジエンからなる。該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物が、単量体単位として95質量%を超えるビニル芳香族炭化水素および5質量%未満の共役ジエンからなる場合は、得られる分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は耐衝撃性が劣るようになり、好ましくない。一方、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体を含有するブロック共重合体を含有するブロック共重合体を含有するブロック共重合体を含有するブロック共重合体を含有するブロック共重合体になり、やはり好ましくない。

なお該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物が、共重合体の全質量に基づいて、単量体単位として60~85質量%のビニル芳香族炭化水素および15~40質量%の共役ジエンからなると、得られる分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物は耐衝撃性および透明性のバランスが一層良好になり好ましい。特に、単量体単位として65~75質量%のビニル芳香族炭化水素および25~35質量%の共役ジエンからなると、得られる分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物の耐衝撃性、透明性、成形加工性等の物性バランスがなお一層良好になり、さらに好ましい。

本発明の分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、下記一般式、

S1-B-Li

S2-B-Li

S3-B-Li

(式中、S1及びS2及びS3はビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロック、Bは共役ジエンを単量体単位とする重合体ブロック、Liはリチウムからなるリビング活性部位であり、数平均分子量がS1>S2>S3である。)で表されるリビング活性部位をカップリングによって生成される。

即ち該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物は、数平均分子量の異なるビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする特定の重合体プロックを少なくとも3種有しており、これにより本発明の分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、耐衝撃性、透明性、成形加工性等の物性バランスが非常に優れるようになる。また該重合体プロックを3種有することにより、ポリスチレン等のようなスチレン系樹脂との相容性も良好になるため、該プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物とスチレン系樹脂を混合して得られる樹脂組成物の耐衝撃性、透明性、成形加工性等の物性バランスも良好なものになる。このよ

うに本発明のブロック共重合体混合物には、分子量の異なるビニル芳香族炭化水素 を単量体単位とする特定の重合体ブロックが少なくとも3種あることが必須である。

これに加えて、ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックSと共役ジエンを単量体単位とする重合体プロックBから構成される上記一般式で表されるポリマー鎖がカップリングすることでできる該共役ジエン重合体プロック構造が、該分岐状プロック共重合体中に導入されることにより、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性、透明性、成形加工性が格別に向上する効果が得られる。

なお本発明の範囲外の構造である、分子量の異なる1種乃至2種のビニル芳香族 炭化水素を単量体単位とする重合体プロックを有する分岐状プロック共重合体を含 有するプロック共重合体混合物では、耐衝撃性、透明性、成形加工性等の物性バラ ンスに劣り、またスチレン系樹脂との相容性も不良な場合があり、好ましくない。

また、上記一般式においてビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックS1、S2及びS3の混合物の分子量分布は3.25~6の範囲にあることが本発明においては必須である。該重合体プロック混合物の分子量分布がこの範囲にあると、該重合体プロック混合物とポリスチレンを始めとするスチレン系樹脂との相容性が良好になるために、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物とスチレン系樹脂を混合して得られる樹脂組成物の耐衝撃性及び透明性が著しく優れたものになる。該重合体プロック混合物S1、S2及びS3の分子量分布が3.25~6の範囲から外れた場合は、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物とスチレン系樹脂を混合して得られる樹脂組成物は充分な耐衝撃性及び透明性が同時に発現せず、好ましくない。

ところで、該重合体ブロック混合物S1、S2及びS3の分子量分布が3.25~6の範囲にある本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のなかでも、該分子量分布が3.25~4.5の範囲にある分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物とスチレン系樹脂を混合して得られる樹脂組成物の特性として、全光線透過率や曇度といった透明性と落錘試験等で評価される面衝撃性とのバランスが一段と優れている。一方、該分子量分布が4.5~6の範囲にある分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物については、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物については、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物とスチレン系樹脂を混合して得られる樹脂組成物の特性として、全光線透過率や曇度といった透明性は若干劣るものの、シャルピー衝撃試験等で評価されるノッチ存在下の耐衝撃性が特段に優れている。

このように本発明では、該重合体プロック混合物S1、S2及びS3の上記分子量分布を3.25~6の範囲で適切にコントロールすることによって、様々な特性を有する材料設計が可能であることが特徴となっている。

特に透明性と面衝撃性とのバランスが一段と優れている分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物を与える該分子量分布は3.25~4.5、より好ましくは3.5~4.5の範囲、更に好ましくは3.5~4の範囲が挙げられる。

一方、特にノッチ存在下の耐衝撃性が特段に優れている分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物を与える該分子量分布は4.5~6、より好ましくは4.5~5.5の範囲が、更に好ましくは4.5~5の範囲が挙げられる。なお、該ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックS1、S2及びS3の混合物を分取するには、Polymer, vol22, 1721 (1981)、Rubber Chemistry and Technology, vol.59, 16 (1986) 或いは Macromolecules, vol. 16, 1925 (1983) 等に記載されるように、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物をオゾン分解した後に水素化リチウムアルミニウムで還元して生じるポリマー分として得る方法、或いは、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物の製造過程において該重合体プロック51、S2及びS3の重合が完結した直後に重合液をサンプリングする方法によればよく、好ましくは後者の方法が採用される。

このようにして分取された該重合体ブロック混合物のゲルパーミエーションクロマトグラフィー(GPC)の測定条件としては、理論段数32000段以上のGPCカラムで測定する。

より具体的には、下記の測定条件1が挙げられる。

[測定条件1]

溶媒 (移動相): THF 流速: 1.0 ml/min 設定温度: 40℃

カラム構成:東ソー社製TSKguardcolumn MP (×L) 6.0mmID×4.0cm 1本、および東ソー社製TSK-GEL MULTIPORE

HXL-M 7.8mmID×30.0cm (理論段数16000段) 2本をTSKguardcolumnMP (×L)、TSK-GEL MULTIPORE HXL-M、TSK-GEL MULTIPORE HXL-Mの順序で計3本使用(全体として理論段数3200

0段)、

サンプル注入量:100 µ L (試料液濃度 1 m g/m 1)

送液圧力:39kg/cm²

検出器:R I 検出器

さらに本発明で得られる分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物においては、上記一般式における重合体ブロックS1、S2及びS3のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、S1、S2及びS3に対応する成分のピークトップ分子量をそれぞれM1、M2、M3 とするとき、M1/M3 が1 3~2 5 の範囲にあり、かつ、M2/M3 が2~4 の範囲にあることが必須である。M1/M3 が1 3~2 5 の範囲にあり、かつ、M2/M3 が2~4 の範囲にあると、得られる該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性が向上する。更に好ましいM1/M3 及びM2/M3 の範囲の組み合わせとして、それぞれ1 4. 5~2 4. 5 の範囲、2. 1~3. 6 の範囲の組み合わせが挙げられる。

なおM1/M3が13~25の範囲に無い場合、又はM2/M3が2~4の範囲に 無い場合は、得られる該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合 物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性が劣るようになり、 透明性等との物性バランスが悪くなり、好ましくない。

本発明のビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックS1、S2及びS3の混合物のピークトップ分子量はGPCにより求めることができる。即ち、該ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックS1、S2及びS3の混合物をGPCにかけてGPC曲線を得る一方、単分散ポリスチレンをGPCにかけてそのピークカウント数と分子量から作成した検量線を用いて、常法[例えば、「ゲルパーミエーションクロマトグラフィー」、81~85頁(1976年、日本国丸善株式会社発行)を参照]に従って算出することによって、ピークトップ分子量を求めることができる。ここで、S1はS2よりも分子量が大きく、S2はS3よりも分子量が大きいため、S1、S2及びS3に対応する成分のピークがクロマトグラムにおいて帰属できる。

この該重合体ブロックS1、S2及びS3の混合物のGPCの測定条件には、理論 段数32000段以上のGPCカラムで測定するのが良い。

より具体的には、前述の該ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロック混合物の分子量分布を求める際に説明した測定条件1が採用される。

本発明の分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物は分岐状プロック共重合体を65~90質量%含有することが好ましい。該プロック共重合体混合物中の分岐状プロック共重合体の含有率はゲルパーミエーションクロマトグラムを用いて以下のように求めることができる。

すなわち分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、カップリングに先立つ線状ブロック共重合体S1-B、S2-B、S3-Bに対応するピーク面積の和を算出し、その値を全ピーク面積の値から引くことで該ブロック共重合体混合物中の分岐状ブロック共重合体のゲルパーミエーションクロマトグラムにおけるピーク面積が求められる。

このようにして求めた分岐状ブロック共重合体のピーク面積の、全ピーク面積に 対する面積割合を百分率で求めることによって分岐状ブロック共重合体を含有する ブロック共重合体混合物中の分岐状ブロック共重合体の含有率を質量%で求めるこ とができる。

なお、特に好ましい該ブロック共重合体混合物中の分岐状ブロック共重合体の含有率は70~85質量%の範囲が挙げられる。また、該ブロック共重合体混合物中の分岐状ブロック共重合体の含有率が65質量%未満の範囲にあると該分岐状プロック共重合体を含有する混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性、透明性、成型加工性が劣る場合があり好ましくなく、90質量%を超える範囲にあると該分岐状プロック共重合体を含有する混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性が劣る場合があり好ましくない。

ここで分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムは、好ましくは、理論段数 1 0 0 0 0 0 0 段以上のGPCカラムで測定するのが良い。より具体的には、次の測定条件 2 が採用される。

[測定条件2]

溶媒(移動相):THF 流速:0.2ml/min 設定温度:40℃

カラム構成:昭和電工製KF-G 4.6mmID×10cm 1本、および昭和電工

製KF-404HQ 4.6mmID×25.0cm (理論段数25000 段) 4本をKF-G、KF-404HQ、KF-404HQ、 KF-404HQ、KF-404HQの順序で計5本使用(全

体として理論段数100000段))

サンプル注入量:10 μ L (試料液濃度 2 m g/m l)

送液圧力:127kg/cm²

検出器: R I 検出器

さらに、該ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックS1、S2及びS3の総モル数に対するS1のモル数の割合が2~30モル%の範囲にあると、該分岐状プロック共重合体を含有する混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性と透明性のバランスが良好になり、好ましい。特に好ましいS1、S2及びS3の総モル数に対するS1のモル数の割合の範囲は5~20モル%が挙げられ、更に好ましい範囲は7~11モル%が挙げられる。S1、S2及びS3の総モル数に対するS1のモル数の割合が2モル%未満の範囲にあると該分岐状プロック共重合体を含有する混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の透明性が劣る場合があり、S1、S2及びS3の総モル数に対するS1のモル数の割合が30モル%を越える範囲にあると該分岐状プロック共重合体を含有する混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性が劣る場合がある。

なお、該分岐状プロック共重合体を含有する混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性、透明性、成形加工性のバランスの点からS1、S2及びS3のモル数の割合としてS1/S2/S3=2~30/3~70/30~95(モル比)の範囲になるように該3種のポリマー鎖の割合を設定するのが好ましい。なかでも、好ましくは、S1/S2/S3=5~20/5~45/40~85(モル比)、特に好ましくは、S1/S2/S3=7~11/20~40/45~75(モル比)になるように該3種のポリマー鎖の割合を設定するのが好適である。なお、S1/S2/S3のモル比は、本発明においては例えば、M1、M2、M3の値とS1、S2及びS3の混合物のGPCによるクロマトグラム上の対応する各ピークの面積値からモル分率として計算できる。

また、上記一般式において、S1、S2 及びS3 の混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の耐衝撃性、透明性、成形加工性のバランスの点から、S1 に対応するピークトップ分子量M1 が8万~2 2万、S2 に対応するピークトップ分子量M2 が1 4万~2.5万、S3 に対応するピークトップ分子量M3 が0.3万~1.2万の範囲にあることが好ましい。特に、M1 が1 0万~17万、M2 が1.5万~2.2万、M3 が0.5万~1万の範囲にあると更に好ましい。

またS1、S2及びS3の好ましい数平均分子量の範囲としては、それぞれ7万~21.5万、1万~2.45万、0.15万~1.1万であり、更に好ましくは、

それぞれ8万~15.5万、1.3万~2.15万、0.3万~0.9万の範囲である。

また上記一般式において、Bは共役ジエンを単量体単位とする重合体プロックであり、Bの分子量にも特に制限はないが、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物の耐衝撃性、透明性、成形加工性のバランスの点から好ましいBの分子量の範囲を例示すると、数平均分子量として0.6万~1.8万となり、0.7万~1.3万の範囲にあるとなお好ましい。

ところでBの分子量は、上記一般式で表される3種のリピング活性部位を片末端に持つポリマー鎖間で同一であっても異なっていても構わないが、好ましくは同一である。

そして上記一般式においてLiはリビング活性部位を表し、カップリング前にポリマー鎖の末端に残留している有機リチウム化合物開始剤からの残基を示す。

さて本発明の分岐状ブロック共重合体を含有する混合物は、下記(a)および (b) を満たすピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有するピークの分子量分布 (Mw/Mn) が 1.03 未満であると、該分岐状ブロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物の耐衝撃性、特に面衝撃性が一層向上するため好ましい。 (a) ピークトップ分子量が 2 万~5 万の範囲にある。

(b) 全ピーク面積に対する面積割合が3~15%の範囲にある。

上記(a) および(b) を満たすピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有するピークの分子量分布の範囲として、更に好ましくは1.005~1.025の範囲が挙げられる。

ここで前記(a) および(b) を満たすピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有するピークの分子量分布は、本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物をGPCで測定して得られたゲルパーミエーションクロマトグラムを使い、GPC用として市販されている標準ポリスチレンを用いて作成した検量線を使用して求めることができる。なお、ここでは、好ましくは、理論段数1000000段以上のGPCカラムで測定するのが良い。より具体的には、前述の測定条件2が採用される。

さらに本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、ゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、ピークトップ分子量が20万~38万の範囲にあるピークのなかで最大の値を有するピークの、全ピーク面積に対する面積割合が2~10%であると、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物とスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性、特に面衝撃性が一層向上するため好ましい。

上記ピークが全ピーク面積に対する面積割合として、更に好ましくは3~9%の 範囲が挙げられる。

ここで前記ピークの全ピーク面積に対する面積割合は、本発明の分岐状プロック 共重合体を含有するブロック共重合体混合物をGPCで測定して得られたゲルパー ミエーションクロマトグラムを使い、GPC用として市販されている標準ポリスチ レンを用いて作成した検量線を使用して、理論段数100000段以上のGPCカ ラムで測定するのが良い。具体的には、前述の測定条件2が採用される。

さらに、上記一般式で表されるポリマー鎖のカップリングによって生成した分岐 状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、ビニル芳香族炭化水素 を単量体単位とする重合体ブロックと共役ジエンを単量体単位とする重合体ブロックからなる共重合体S1-B、S2-B及びS3-Bの混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、S1-B、S2-B及びS3-Bに対応する成分のピークトップ分子量をそれぞれM4、M5、M6とするとき、M4/M6が4.5~9の範囲にあり、M5/M6が1.3~1.8の範囲にあることが好ましい。M4/M6が4.5~9であり、M5/M6が1.3~1.8であると、本発明の該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物とスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性が一層向上するようになる。特に好ましいM4/M6及びM5/M6の範囲として、それぞれ4.5~8.5、及び1.33~1.77が挙げられ、より一層好ましいM4/M6及びM5/M6の範囲として、それぞれ4.9~8.1及び1.35~1.75が挙げられる。

なお、ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックと共役ジエンを単量体単位とする重合体プロックからなる共重合体S1-B、S2-B及びS3-B の混合物のピークトップ分子量も、前述のビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックS1、S2 及びS3 の混合物と同様の条件で、GPCにより求めることができる。つまりM4、M5、M6 はPS換算値である。またこの共重合体S1-B、S2-B及びS3-Bの混合物のGPCの測定条件としては測定条件2が挙げられる。

本発明の分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、ゲルパーミエーションクロマトグラムにおける最大ピーク面積を与える成分のピークトップ分子量が17万~30万の範囲にあると、得られる該分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性及び透明性が一層向上し、良好な成形加工性も得られて物性バランスが非常に良好になるため好ましい。ゲルパーミエーションクロマトグラムにおける最大ピークを与える成分のピークトップ分子量の範囲として、更に好ましくは17.5万~27万の範囲が挙げられ、一層好ましくは18万~25.5万の範囲が挙げられる。

ここでも該ゲルパーミエーションクロマトグラムは、理論段数100000段以上のGPCカラムで測定する前述の測定条件2が採用される。

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、炭化水素溶媒中において有機リチウム化合物を開始剤に用いた通常のリビングアニオン重合法により得られる。分岐状ブロック共重合体は、ビニル芳香族炭化水素と共役ジエンを単量体として使用し、炭化水素溶媒中、有機リチウム化合物を開始剤に用いてアニオン重合してリビング活性末端を生成させた後に、カップリング剤を添加してリビング活性末端とカップリング剤を反応させるというカップリング工程を経て合成される。例えば初めに開始剤を用いてビニル芳香族炭化水素をアニオン重合した後、これに続いて2回の重合系への開始剤およびビニル芳香族炭化水素の逐次添加を行なって、分子量の異なる3種のビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックを形成させ、次いで共役ジエンを添加し、最後にカップリング工程を経るという順序によって生成される。

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物に用いられるカップリング剤としては四塩化ケイ素や1,2-ビス(メチルジクロロシリル)エタン等のクロロシラン系化合物、テトラメトキシシランやテトラフェノキシシラ

ン等のアルコキシシラン系化合物、四塩化スズ、ポリハロゲン化炭化水素、カルボン酸エステル、ポリピニル化合物、エポキシ化大豆油やエポキシ化亜麻仁油等のエポキシ化油脂などが挙げられるが、好ましくはエポキシ化油脂、さらに好ましくはエポキシ化大豆油が挙げられる。

ここでカップリングとは、カップリング剤を用いて、リビング活性部位を片末端に持つポリマーどうしを、通常2個以上結合することをいう。また、カップリング剤は、このリビング活性部位を結合させる能力を有する結合物で、1分子あたり2個の反応サイトを有する2官能性カップリング剤としてジメチルジクロロシラン、ジメチルジメトキシシラン等がある。

一方、1分子当たり2個の反応サイトを有する2官能性カップリング剤としてジメチルジクロロシランやジメチルジメトキシシラン等がある一方、1分子当たり3個以上の反応サイトを有する多官能性カップリング剤もある。1分子当たり3個の反応サイトを有する3官能性カップリング剤としてメチルトリクロロシランやメチルトリメトキシシラン等が、1分子当たり4個の反応サイトを有する4官能性カップリング剤としてテトラクロロシランやテトラメトキシシランおよびテトラフェノキシシラン等があり、またエポキシ化油脂も1分子当たり3個のエステル結合のカルボニル炭素があり、かつ長鎖アルキル基側には最低1個以上のエポキシ基を持つことから、多官能性のカップリング剤となる。

ここで本発明の分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物では、 多官能性カップリング剤を1種単独で用いてもよいし、2種以上の多官能性カップ リング剤を併用してもよい。また1種以上の2官能性カップリング剤と1種以上の 多官能性カップリング剤の併用も可能である。好ましくは多官能性カップリング剤 を1種単独で用いるのがよい。

またカップリング剤におけるリビング活性部位が攻撃しうる反応サイトは必ずし も完全に反応する必要はなく、一部は反応せずに残ってもよい。さらに全てのリビ ング活性部位を片末端に持つポリマー鎖がカップリング剤の反応サイトと全てが反 応している必要はなく、反応せずに残ったポリマー鎖が最終的に生成したブロック 共重合体に残ってもよい。そして、使用したカップリング剤の反応サイトが完全に 反応した際に見込まれる分岐数よりも、少ない分岐数を有するブロック共重合体が、 最終的に生成したブロック共重合体に混在していても構わないし、リビング活性部 位にカップリング剤が置き換わっただけの、片末端にカップリング剤のみが結合し たポリマー鎖が最終生成プロック共重合体に混在していても構わない。むしろ最終 生成ブロック共重合体が、使用したカップリング剤の反応サイトが完全に反応した 際に見込まれる分岐数に等しい分岐数を持つブロック共重合体、使用したカップリ ング剤の反応サイトが完全に反応した際に見込まれる分岐数よりも少ない分岐数を 有するプロック共重合体、リビング活性部位にカップリング剤が置き換わって結合 しただけのポリマー鎖、及びカップリング剤の反応サイトと反応せずに残ったポリ マー鎖のいずれか2種以上が混在したものであるほうが、良好な成形加工性を得る 点で好ましい。本発明では、上記のような混在物を分岐状プロック共重合体を含有 するプロック共重合体混合物として扱う。

ところでカップリング剤の添加量は任意の有効量でよいが、好ましくはリビング 活性末端に対してカップリング剤の反応サイトが化学量論量以上で存在するように 設定する。具体的には、カップリング工程前の重合液中に存在するリビング活性末 端のモル数に対して1~2当量の反応サイトが存在するようにカップリング剤の添加量を設定するのが好ましい。

ここで本発明の分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物が、エポキシ化油脂を用いてカップリングされて合成された分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物である場合、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物におけるエポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基のモル数の比が、エポキシ化油脂残基に存在するエポキシ基及び該開環したエポキシ基残基の合計のモル数に対して、0.7未満であると、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物およびこれとスチレン系樹脂との混合樹脂組成物の耐衝撃性が向上して、透明性、成形加工性を初めとするその他の物性とのバランスが非常に良好なものとなるため、好ましい。前記モル数の比が0.03~0.65であるとさらに好ましくは、なおも好ましくは0.03~0.5が挙げられる。特にこの比が0.1~0.3の範囲にある時、該分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物の耐衝撃性のなかでも、シャルピー衝撃強度で代表されるノッチ存在下での耐衝撃性が向上し、好ましい。

なお前記モル数に対する比は、重クロロホルム、重テトラヒドロフラン等の重溶 媒や四塩化炭素を用いて、本発明の分岐状プロック共重合体を含有するプロック共 重合体混合物をプロトンNMRスペクトル測定することにより求めることができる。

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の製造に用いられる有機溶剤としてはブタン、ペンタン、ヘキサン、イソペンタン、ヘプタン、オクタン、イソオクタンなどの脂肪族炭化水素、シクロペンタン、メチルシクロペンタン、シクロヘキサン、メチルシクロヘキサン、エチルシクロヘキサンなどの脂環式炭化水素あるいはベンゼン、トルエン、エチルベンゼン、キシレンなどの芳香族炭化水素など公知の有機溶剤が使用できる。

また、有機リチウム化合物は分子中に1個以上のリチウム原子が結合した化合物であり、例えばエチルリチウム、n-プロピルリチウム、イソプロピルリチウム、n-ブチルリチウム、sec-ブチルリチウム、t-ブチルリチウムなどが使用できる。

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の製造においては、少量の極性化合物を溶剤に溶解してもよい。極性化合物は開始剤の効率を改良するため、また共役ジエンのミクロ組成を調整するため、或いはビニル芳香族炭化水素と共役ジエンを共重合する際はランダム化剤として使用される。本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の製造に用いられる極性化合物としては、テトラヒドロフラン、ジエチレングリコールジメチルエーテル、ジエチレングリコールジプチルエーテル等のエーテル類、トリエチルアミン、テトラメチルエチレンジアミン等のアミン類、チオエーテル類、ホスフィン類、ホスホルアミド類、アルキルペンゼンスルホン酸塩、カリウムやナトリウムのアルコキシド等が挙げられるが、好ましい極性化合物はテトラヒドロフランである。

本発明の分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物を製造する際の重合温度は一般に-10℃ないし150℃、好ましくは40℃ないし120℃である。重合に要する時間は条件によって異なるが、通常は48時間以内であり、特に好適には0.5ないし10時間である。また、重合系の雰囲気は窒素ガスなどの不活性ガスをもって置換することが望ましい。重合圧力は、上記重合温度範囲で

モノマー及び溶媒を液層に維持するのに十分な圧力の範囲で行なえばよく、特に限 定されるものではない。さらに重合系内には開始剤及びリビングポリマーを不活性 化させるような不純物、たとえば、水、酸素、炭酸ガスなどが混入しないように留 意する必要がある。

重合及び反応終了後、カップリング反応に関係していない活性プロック共重合体は、水、アルコール、二酸化炭素、有機酸、無機酸等の活性水素を有する物質を重合停止剤として用い、活性末端を不活性化せしめるのに充分な量を添加することにより不活性化される。この際、例えば重合停止剤として水やアルコール類を使用する場合は重合鎖末端に水素が、二酸化炭素を使用する場合はカルボキシル基が導入される。従って、重合停止剤を適当に選ぶことにより末端に種々の官能基を有するプロック共重合体成分を含有する分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物を製造することもできる。

上記一般式で表される3種のリビング活性部位を片末端に持つポリマー鎖のカップリングによって生成した分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の分子量にも特に制限は無いが、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の成形加工性の点から好ましい分子量の範囲を例示すると、数平均分子量として6万~14万、重量平均分子量として11万~20万となる。更に好ましくは数平均分子量として6万~9.65万、重量平均分子量として11万~17万となる。また該分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の分子量分布も特に制限は無いが、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の成形加工性の点から好ましい分子量分布の範囲を例示すると、1.4~2.0となり、更に好ましくは1.5~1.9となる。

以下、分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の製造方法を 説明する。

まず1段目重合としてビニル芳香族炭化水素を単量体単位とするブロックを重合するが、これには目的の分子量が得られるように仕込み量を決定した上でビニル芳香族炭化水素、有機リチウム化合物開始剤、溶媒、及び必要に応じて極性化合物を溶解し、所定温度で重合を進める。溶媒の仕込み量としては溶媒と全モノマー量の仕込み量の比として、好ましくは溶媒/全モノマー量=20/1~2/1(重量比)、さらに好ましくは溶媒/全モノマー量=10/1~2.5/1(重量比)が挙げられる。溶媒/全モノマー量=20/1以上であると生産性で劣り、溶媒/全モノマー量=2/1以下であると重合液の粘度が上昇し反応に影響するため好ましくない。溶媒と極性化合物の仕込み量の比としては、好ましくは極性化合物/溶媒=1/10000~1/1000(重量比)さらに好ましくは極性化合物/溶媒=1/10000~1/333(重量比)が挙げられる。極性化合物/溶媒=1/10000未満であると開始剤の効率が劣り、極性化合物/溶媒=1/10000を越えると共役ジエンのミクロ組成に影響を及ぼし耐衝撃性が劣るため好ましくない。全モノマー量と1段目有機リチウム化合物開始剤の仕込み量の比としては、好ましくは全モノマー量/1段目有機リチウム化合物開始剤=4000/1~5500/1(重量比)、さらに好ましくは43

 $00/1\sim5300/1$ (重量比) であり、全モノマー量と1段目ビニル芳香族炭化水素の仕込み量の比としては、好ましくは全モノマー量/1段目ビニル芳香族炭化水素= $2/1\sim4/1$ (重量比)、さらに好ましくは2. $5/1\sim3$.5/1 (重量比) である。また全有機リチウム化合物開始剤と1段目有機リチウム化合物開始剤の仕込み量の比としては、好ましくは全有機リチウム化合物開始剤/1段目有機リチウム化合物開始剤= $5\sim20$ (モル比)、さらに好ましくは $7\sim17$ (モル比) である。そして1段目の重合反応が完全に完了した時点で重合の終点とする。

その後に所定量の有機リチウム化合物開始剤およびビニル芳香族炭化水素を新たに重合系に添加して、2段目重合に入るのが好ましい。なお重合の終点はサンプリングした重合液中の固形分濃度を測定して、所定濃度のポリマーが生成しているか否か確認することで判断できる。或いは未反応モノマーが実質的に残っていないことをガスクロマトグラフィー等で測定して判断してもよい。

この時添加する有機リチウム化合物開始剤およびビニル芳香族炭化水素の量は、1段目重合において生成したリビングポリマー活性末端から継続して合成されるポリマー鎖と、1段目重合終了時に新たに添加される有機リチウム化合物開始剤から合成されるポリマー鎖について、目的の分子量が得られるように仕込み量を決定する。

全モノマー量と2段目有機リチウム化合物開始剤の仕込み量の比としては、好ましくは全モノマー量/2段目有機リチウム化合物開始剤= $1300/1\sim2100/1$ (重量比)、さらに好ましくは $1400/1\sim1900/1$ (重量比)であり、全有機リチウム化合物開始剤と2段目有機リチウム化合物開始剤の仕込み量の比としては、好ましくは全有機リチウム化合物開始剤/2段目有機リチウム化合物開始剤= $2/1\sim7/1$ (モル比)、さらに好ましくは $2.5/1\sim6/1$ (モル比)である。

また、全モノマー量と2段目ビニル芳香族炭化水素の仕込み量の比としては、好ましくは全モノマー量/2段目ビニル芳香族炭化水素= $6/1\sim1~2/1$ (重量比)、さらに好ましくは $7/1\sim1~0/1$ (重量比)である。

ビニル芳香族炭化水素を添加して所定温度で重合を継続した後、重合反応が完全 に完了した時点で2段目重合の終点とする。

その後、所定量の有機リチウム化合物開始剤およびビニル芳香族炭化水素を新たに重合系に添加して、3段目重合に入るのが好ましい。なお重合の終点はサンプリングした重合液中の固形分濃度を測定して、所定濃度のポリマーが生成しているか否か確認することで判断できる。或いは未反応モノマーが実質的に残っていないことをガスクロマトグラフィー等で測定して判断してもよい。

この時添加する有機リチウム化合物開始剤およびピニル芳香族炭化水素の量は、1 段目と 2 段目重合を通じて生成したリビングポリマー活性末端から継続して合成されるポリマー鎖と 2 段目重合終了時に新たに添加される有機リチウム化合物開始剤から合成されるポリマー鎖について、目的の分子量が得られるように仕込み量を決定する。

全モノマー量と3段目有機リチウム化合物開始剤の仕込み量の比としては、好ましくは全モノマー量/3段目有機リチウム化合物開始剤=600/1~1000/1(重量比)、さらに好ましくは700/1~900/1(重量比)であり、全有機リチウム化合物開始剤と3段目有機リチウム化合物開始剤の仕込み量の比としては、好ましくは全有機リチウム化合物開始剤/3段目有機リチウム化合物開始剤=1.05/1~4

/1 (モル比)、さらに好ましくは $1.15/1\sim3/1$ (モル比) である。また、全モノマー量と 3 段目ビニル芳香族炭化水素の仕込み量の比としては、好ましくは全モノマー量/3 段目ビニル芳香族炭化水素= $1.5/1\sim6/1$ (重量比)、さらに好ましくは $2.5/1\sim5/1$ (重量比) である。

ビニル芳香族炭化水素を添加して所定温度で重合を継続した後、重合反応が完全に完了した時点で3段目重合の終点とする。その後所定量の共役ジエンを新たに重合系に添加して、4段目重合に入るのが好ましい。なお重合の終点はサンプリングした重合液中の固形分濃度を測定して、所定濃度のポリマーが生成しているか否か確認することで判断できる。或いは未反応モノマーが実質的に残っていないことをガスクロマトグラフィー等で測定して判断してもよい。

なお、3段目重合の終点において上記一般式で示される3種のポリマー鎖S1、 S2 及びS3 が得られ、重合液をサンプリングすることにより3種のポリマー鎖S1、 S2 及びS3 の混合物を分取することができる。

4 段目重合では目的の分子量が得られるように仕込み量を決定した上で共役ジエンを添加する。共役ジエンと全モノマー量の仕込み量の比としては、好ましくは共役ジエン/全モノマー量=2.5/1~6.7/1(重量比)、さらに好ましくは2.9/1~4/1(重量比)である。共役ジエンを添加して所定温度で重合を継続した後、重合反応が完全に完了した時点で4段目重合の終点とする。

その後所定量のカップリング剤を添加して、カップリング工程に入るのが好ましい。なお重合の終点はサンプリングした重合液中の固形分濃度を測定して、所定濃度のポリマーが生成しているか否か確認することで判断できる。

なお、4段目重合の終点において上記一般式で示される3種のポリマー鎖 S1-B、S2-B 及び S3-B が得られ、重合液をサンプリングすることにより3種のポリマー鎖 S1-B、S2-B 及び S3-B の混合物を分取することができる。

カップリング工程では上記一般式で示される3種のポリマー鎖 S1-B、S2-B 及びS3-B

を含む重合液に一種以上の多官能性カップリング剤、好ましくはエポキシ化油脂、さらに好ましくはエポキシ化大豆油を添加し所定温度でカップリング反応を継続する。カップリング剤と全モノマー量の仕込み量の比としては、好ましくはカップリング剤/全モノマー量= $100/1 \sim 500/1$ (重量比)、さらに好ましくは $150/1 \sim 450/1$ (重量比) である。

カップリング工程の終点としては特に制限はないがサンプリングした重合液をGPCで測定しカップリング反応が進行しなくなった時点を終点とすることが好ましい。また、カップリング反応に関係していない残留活性ポリマー鎖は、水、アルコールなどの重合停止剤を用い、活性末端を不活性化させることが好ましい。

このようにして得られたブロック共重合体は下記一般式(1)で表されるブロック共重合体の混合物等である。

(式中、S1、S2、S3 はビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックを表し、Bは共役ジエンを単量体単位とする重合体ブロック、X はカップリング剤の残基を示す。i、m、nは0以上の整数を示し、上限には特に制限はないが7以下が好ましく、更に好ましくは0~4である。更に、i+m+nは1以上である。なおS1-B、S2-B、S3-B は、水、アルコールなどの重合停止剤によって活性末端が不活性化された、カップリング反応に関係しなかった残留ポリマー鎖を表し、Bブロックの片末端にはXが結合していない。)

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物には、必要に応じてさらに各種の添加剤を配合することができる。

プロック共重合体混合物が各種の加熱処理を受ける場合や、その成形品などが酸化性雰囲気や紫外線などの照射下にて使用され物性が劣化することに対処するため、また使用目的に適した物性をさらに付与するため、たとえば安定剤、滑剤、加工助剤、ブロッキング防止剤、帯電防止剤、防曇剤、耐候性向上剤、軟化剤、可塑剤、顔料などの添加剤を添加できる。

安定剤としては、例えば2-[1-(2-E)+D+2-3,5-ジ-tert-ペンチルフェニル) エチル]-4,6-ジ-tert-ペンチルフェニルアクリレート、<math>2-tert-プチル-6-(3-tert-プチル-2-E)+D+2-5-(3-f) ーメチルベンジル)-4-メチルフェニルアクリレートや、オクタデシル-3-(3,5-ジ-tert-ブチル-4-E)+D+2-エール)プロピオネート、<math>2,6-ジ-tert-プチル-4-メチルフェノールなどのフェノール系酸化防止剤、<math>2,2-メチレンビス(4,6-ジ-tert-ブチルフェニル)オクチルフォスファイト、トリスノニルフェニルフォスファイト、ビス(2,6-ジ-tert-プチル-4-メチルフェニル)ペンタエリスリトールージーフォスファイトなどのリン系酸化防止剤などが挙げられる。

また、滑剤、加工助剤、プロッキング防止剤、帯電防止剤、防曇剤としては、パルミチン酸、ステアリン酸、ベヘニン酸などの飽和脂肪酸、パルミチン酸オクチル、ステアリン酸オクチルなどの脂肪酸エステルやペンタエリスリトール脂肪酸エステル、さらにエルカ酸アマイド、オレイン酸アマイド、ステアリン酸アマイドなどの脂肪酸アマイドや、エチレンビスステアリン酸アマイド、またグリセリンーモノー脂肪酸エステル、グリセリンージー脂肪酸エステル、その他にソルビタンーモノーパルミチン酸エステル、ソルビタンーモノーステアリン酸エステルなどのソルビタン脂肪酸エステル、ミリスチルアルコール、セチルアルコール、ステアリルアルコールなどに代表される高級アルコールなどが挙げられる。

さらに耐候性向上剤としては2-(2'-E)にはキシー3'-tert-ブチルー5'-メチルフェニル)-5ークロロベンゾトリアゾールなどのベンゾトリアゾール系や2,4ージーtertーブチルフェニルー<math>3',5'-ジ-tert-ブチルー4'-Eには、カーカーなどのサリシレート系、2-Eにはキシー4ーカーカーキシベンゾフェノンなどのベンゾフェノン系紫外線吸収剤、また、テトラキス(2,6,6-Fトラメチルー4-Eペリジル)-1,2,3,4- ブタンテトラカルボキシレートなどのヒンダードアミン型耐候性向上剤が例として挙げられる。さらにホワイトオイルや、シリコーンオイルなども加えることができる。

これらの添加剤は本発明の分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体 混合物中、0~5質量%以下の範囲で使用することが望ましい。

この様にして得た分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、 従来公知の任意の成形加工方法、例えば、押出成形、射出成形、中空成形などによってシート、発泡体、フィルム、各種形状の射出成形品、中空成形品、圧空成形品、 真空成形品、2軸延伸成形品等極めて多種多様にわたる実用上有用な製品に容易に 成形加工出来る。

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、必要に応じて各種熱可塑性樹脂と配合して樹脂組成物とすることができる。使用できる熱可塑性樹脂の例としては、ポリスチレン系重合体、ポリフェニレンエーテル系重合体、ポリエチレン系重合体、ポリプロピレン系重合体、ポリブテン系重合体、ポリアとド系重合体、ポリアミド系重合体、熱可塑性ポリエステル系重合体、ポリアクリレート系重合体、ポリフェノキシ系重合体、ポリフェニレンスルフィド系重合体、ポリカーボネート系重合体、ポリアセタール系重合体、ポリブタジエン系重合体、熱可塑性ポリウレタン系重合体、ポリスルフィン系重合体等が挙げられるが、好ましい熱可塑性樹脂はスチレン系重合体であり、とりわけポリスチレン樹脂、スチレンープチルアクリレート共重合体、スチレンーメチルメタアクリレート共重合体が好適に使用できる。

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物と熱可塑性 樹脂との配合質量比は、好ましくは分岐状プロック共重合体を含有するブロック共 重合体混合物/熱可塑性樹脂=3/97~90/10である。前記ブロック共重合 体の配合量が3質量%未満の場合には、生成樹脂組成物の耐衝撃性の改良効果が充 分でなく、また熱可塑性樹脂の配合量が10質量%未満の場合は熱可塑性樹脂の配 合による剛性等の改善効果が充分でないので好ましくない。特に好ましい該分岐状 ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物と熱可塑性樹脂との配合質量 比は、分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物/熱可塑性樹脂 =30/70~80/20であり、さらに好ましくは分岐状ブロック共重合体を含 有するブロック共重合体混合物/熱可塑性樹脂=40/60~70/30である。

次に実施例をもって本発明をさらに説明するが、本発明はこれらの実施例に限定 されるものではない。

尚、実施例および比較例において示すデータは、下記方法に従って測定した。 全光線透過率および曇価はJIS-K7105、シャルピー衝撃強度はJIS K-7111(ノッチ付き)に準拠し、射出成形機により樹脂ペレットから試験片 を成形して測定した。

同様、落錘衝撃強度は、厚さ2mmの平板を射出成形機により成形し、落錘グラフィックインパクトテスター(東洋精機製作所の計装化落錘衝撃試験機の商標)を用いて、高さ62cmより質量6.5kgの重鎮をホルダー(径40mm)に固定した試験片平面上に自然落下させ、重鎮下部に設けてあるストライカー(径12.7mm)によって試験片を完全破壊または貫通させ、この時に要した全エネルギー(全吸収エネルギーと称す)を測定した。

また、分岐状ブロック共重合体混合物中のポリブタジエンゴム成分量 (PBd量) は、二重結合に塩化ヨウ素を付加して測定するハロゲン付加法により求めた。

さらに高温化における流動性 (MFR) はJ IS K-7210に準拠し測定した。

なお共役ジエンを単量体単位とする重合体プロックBの数平均分子量の測定は、S1、S2 及びS3 の混合物の測定条件1 のGPCによるクロマトグラム上の対応する各ピークの数平均分子量の値をそれぞれM7、M8、M9 とし、S1-B、S2-B及びS3-Bの混合物の測定条件2 のGPCによるクロマトグラム上の対応する各ピークの数平均分子量の値をそれぞれM10、M11、M12 としたとき、下記式によりBの数平均分子量のポリスチレン換算値Xを得る一方、

 $X=\{(M10-M7)+(M11-M8)+(M12-M9)\}/3$ 分子量既知の標準ポリプタジエンをGPCで測定してこれらのポリスチレン換算分子量を求める事により、Xから絶対分子量値Yへの変換式Y=0. $58 \times X$ を算出することで、Bの数平均分子量を測定した。

また、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物におけるエポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基のモル数の、エポキシ化油脂残基に存在するエポキシ基及び開環したエポキシ基残基の合計のモル数に対する比は、プロトンNMRスペクトル測定により、次のように求めた。

まず試料 $40\,\mathrm{mg}\,\mathrm{e}\,\mathrm{lm}\,\mathrm{l}\,\mathrm{o}$ 重クロロホルムに溶解して、日本電子製 $\mathrm{J}\,\mathrm{NM}-\alpha$ $500\,\mathrm{FT}-\mathrm{NMR}\,\mathrm{e}$ 用いて、次の条件でプロトンNMRスペクトルを測定した。 パルス幅=5.90 μ s (45°)、データポイント=16384、繰り返し時間=7.0480秒、ADコンパーター= $32\,\mathrm{K}\,\mathrm{E}$ ット、積算回数=792、サンプル管= $5\,\mathrm{mm}\,\phi$ 、測定温度=室温

得られたプロトンNMRスペクトルにおいて、エポキシ化油脂残基に存在するエポキシ基に由来するメチンプロトン(図1の●印のついたプロトン)のピークは2.8~3.2ppm に現れる。一方、エポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基に由来するメチンプロトン(図2の◎印のついたプロトン)のピークは3.75ppm に現れる。

これにより、2.8~3.2ppmのケミカルシフトのピーク(面積をMとする)と3.75ppmのケミカルシフトのピーク(面積をNとする)を用いて下記式により、分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物におけるエポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基のモル数の、エポキシ化油脂残基に存在するエポキシ基及び該開環したエポキシ基残基の合計のモル数に対する比Rを算出した。

$$R = (2 \times N) / (M + 2 \times N)$$

実施例1

分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は炭化水素溶媒中に おいて有機リチウム化合物を開始剤に用いた通常のリビングアニオン重合法により 得られる。

具体的な実施方法は、内容積10Lのジャケット・撹拌機付きステンレス製重合槽を、シクロヘキサンで洗浄し窒素置換後、窒素ガス雰囲気下において、テトラヒドロフラン150ppmを含む、水分含量7ppm以下に脱水したシクロヘキサン3836gを重合槽に仕込み、次に水分含量7ppm以下に脱水したスチレン568gを加えた。内温50Cに昇温後、n-プチルリチウム10質量%のシクロヘキサン溶液を5.8ml添加し最高温度が120Cを超えない範囲で20分間重合させた(1段

目重合)。

次に、内温 5~0 \mathbb{C} 一定の条件下で、n ープチルリチウム 1~0 質量%のシクロヘキサン溶液を 1~4 \mathbb{m} 1~2~0 \mathbb{C} を超えない範囲で 2~0 分間重合させた(2~0 段目重合)。

その後、内温 5.0 \mathbb{C} 一定の条件下で、n ープチルリチウム 1.0 質量%のシクロヘキサン溶液を 2.9 2.0 3 ml、続いて水分含量 7 ppm 以下に脱水したスチレンを 428g を添加し、最高温度が 1.2.0 \mathbb{C} を超えない範囲で 1.5 分間重合させた(3 段目重合)。

3 段目重合完結後サンプリングを行ない、サンプリングした重合液をトルエンで希釈し、この溶液を大量のメタノール中に注ぐことでポリマー分を析出させ、これを真空乾燥することにより得たもののGPC測定を測定条件1で行ったところ、該サンプリング物中には3種のポリマー鎖S1、S2及びS3が存在し、ピークトップ分子量をそれぞれM1、M2、M3とすると、それぞれ、143000、20000、8900であり、M1/M3が16.07、M2/M3が2.25であった。また、S1、S2 およびS3の混合物の分子量分布Mw/Mn は3.76であり、S1、S2及びS3の総モル数に対するS1のモル数の割合は9.8 モル%であった。

さらに、内温 8 0 \mathbb{C} に昇温後、モレキュラーシープを通過させて脱水したブタジエンを $460\,\mathrm{g}$ 添加し、最高温度が $1\,2\,0\,\mathbb{C}$ を超えない範囲で $2\,0\,\mathrm{分間重合}$ させた (4 段目重合)。

4段目重合完結後サンプリングを行ない、サンプリングした重合液をトルエンで希釈し、この溶液を大量のメタノール中に注ぐことでポリマー分を析出させ、これを真空乾燥することにより得たもののGPC測定を測定条件2で行ったところ、該サンプリング物中には3種のポリマー鎖S1-B、S2-BおよびS3-Bが存在しそのピークトップ分子量をそれぞれM4、M5、M6とするとき、それぞれ 167000、41000、29000 であり、M4/M6が 5.76、M5/M6が 1.41 であった。

逐次重合完了後に内温 80 \mathbb{C} 一定条件下で、エポキシ化大豆油から成るカップリング剤 Vikoflex7170 (ATOFINA CHEMICALS 社) 5.9g をシクロヘキサン 10ml 中に溶解させた溶液を添加し、30 分間カップリング反応を行わせた(カップリング工程)。

最後に全ての重合活性末端をメタノールにより失活させた。重合液をシクロヘキサンで希釈し、この溶液を大量のメタノール中に注ぐことでポリマー分を析出させ、これを真空乾燥することにより粉末状のポリマーを得た。

このポリマーのGPC測定を測定条件2で行ったところ、このポリマーの最大ピークを与える成分のピークトップ分子量は200000であり、また(a) ピークトップ分子量が2万~5万の範囲にあり、かつ(b) 全ピーク面積に対する面積割合が3~15%の範囲にあるピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有するピークの分子量分布は1.008であった。また、分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、ピークトップ分子量が20万~38万の範囲にあるピークのなかでピークトップ分子量が最大の値を有するピークの、全ピーク面積に対する面積割合は5.2%であった。

また、分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物におけるエポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基のモル数の、エポキシ化油脂残

基に存在するエポキシ基及び該開環したエポキシ基残基の合計のモル数に対する比 は、0.09であった。

最後に、この粉末状のポリマー100質量部に対して安定剤として2, 4-ビス[(オクチルチオ)メチル]-o-クレゾールを0. 2質量部の割合で添加した後、粉末状ポリマーを 20mm 単軸押出機に供給して210℃でダイスから溶融ストランドを引き出し、水冷し、カッターにて切断してペレット状の樹脂を得た。各種仕込み値を表1に各種分析値を表2~4に、固体物性評価結果を表5にそれぞれ示す。

実施例2~7および比較例1~5

実施例1と同様に実施例2~7は表1に示す処方を用いてペレットを得た。各種分析値を表2~4に固体物性評価結果を表5示す。比較例1~5は表6に示す処方を用いてペレットを得た。各種分析値を表7~9に固体物性評価結果を表10示す。なお、GPCの測定は3段目重合完結後の測定を測定条件1で、4段目重合完結後の測定を測定条件2で、得られた分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムの測定を測定条件2で行なった。

なお実施例3の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の測 定条件2による測定で得たクロマトグラムを図3に示す。

与地の什込み何

が下することとって同						A 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14	11 14 11
	実插倒1	実施例2		実施例4	米配約2	実施例2 実施例3 実施例4 美施例5 美施例6	天施彻/
淡雄シクロヘキサン(g)	3836	3840	4109	3818	3821	4086	4086
	2.3	2.3	3.0	2.3	2.3	2.8	3.0
1段目n-BuLi10%シクロヘキサン	5.8		5.3	5.3	5.3	4.8	2
	568	568	491	540	541	450	444
「校日へノフノミノフトリンクロイキサンフ段目n-Buli10%シクロヘキサン	41						11.6
溶液(ml)							
2段日スチレン(g)	188	188	162	179		149	2
3段目n-BuLi10%シクロヘキサン	29.3	29.3	24.6	27	27.1	23	40
溶液(ml)							
3段日スチレン(g)	428	428	370	408	408	424	299
ブタジエン(g)	460	460	347	510	510	424	419
Vikoflex7170(g)	5.9	4.5	9	4.2	5.7	6.3	7.7

C	\	ı
ľ	۷	1
U	٦	۲

	6 実施例7			20000 21000	8600 6000	107 74		29.2 25.5	67 1		15.00 24.33	233 350		3.39 4.77
L	5 実施例6	- 1	_						o					
	実施例5		129000	20000	8600			30.7	50 B	00.	15.00	0 33		3.32
	実施例4	-	158000	20000			10.4	34.5		33.1	16.99			3.69
斤值	毛例3	-	139000				اU.ئ	30.7		SC	14.95		7.20	3.53
一分の分割	実施例2	_	138000	21000	1		0	30.4		59.0 0.0	15.86	200	2.41	3.68
こ年成したポリマー分の分析値	実施例1	-	143000	2000	0000	2000	<u>ω</u> .	30 0	2.20	59.3	16.07	20.0	2.75	3.76
9時日番合井で「4時	ジェンショーはつ	いらいの当中を中	ローラングに不に アーケト・プクイ=M1	**	常	ノバイ	歩分31のモルド	H 6	成力らなりてアル	手分の3の十つ子	12/13 COC 12/2	WI / IVIS	M2/M3	(MM/Mn)

	施例6 実施例7		154000 162000	42000 35000	30000 20000	5.13 8.10	1 10 1 75		12000 8500	
	実施例3 実施例4 実施例5 実施例6		169000	46000	34000	4.97	1 05	1,03	12000	
	実施例4	2	169000	45000	32000	5 28	,	1.4.1	12000	
	実施例3	2	169000					1.54	8800	-
の分析値	実施例2	2	156000					1.45	9300	
は、たポリマー分の分析値	実施例1	2	167000	41000	2900	F 76	2.5	141	11000	
7段日電合主でに生成した	女口手口のグイン	CDCの当庁条件	ない。これ	イント	≥ ≥	MIT アンノン 単MI	M4/MO	ME/MG	共役ジェンを単量体とする	本ブロックの数

表4

実施例7	7	71	118100	65700	1.80	187000	1.020	3.5	0.03
実施例6 実	7	80	129400	84400	1.53	186000	1.007	4.6	0.05
実施例5] 宴	2	82	143600	92400	1.55	195000	1.008	8.0	0.13
施例4	2	75	166800	96100	1.74	247000	1.008	<u>ω</u>	0.61
3物の分析実施例3	-	80	128200	78100	1.64	188000	1.012	4.6	0.05
重合体混合 実施例2	2	75	147900	82900	1.72	215000	1.011	7.1	0.4
ブロック共 単板倒1	2	79	137600	82100	1.68	200000	1.008	5.2	0.09
<u>分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の分析値</u> <u>軍権例1</u> 実施例2 実施例3 実	CDCC通识多件	分岐状ブロック共重合体の含有率(164)	(%) CDCI	CDCITA数平均分子量	GPCによる分子量分布	GPOICおける最大ピークのピークトップシェ音	(a)ピークトップ分子量が2万~5万の範囲で、かつ(b)面積割合が3~15%の範囲にあるピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有すピークの分子量が最小の値を有すピークの分子量分布(Mw/Mn)	ピークトップ分子量が20万~38万 の範囲にあるピークのなかで最大の 値を有すピークの面積割合(%)	NMRによる、エポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基のモル数の、エポキシ基及び開環したエポキシ基及が開環したエポキシ基及が開環したエポキシ基残基の合計のモル数に対する比

光5

(上 / m) 1 実施例2 実施例2 実施例3 実施例5 実施例5 実施例5 実施例5 実施例5 実施例6 実施 31 28 25 31 40 31 40 31 40 <t< th=""><th>ひはポレロック 井 雷 小 休が</th><th>仏価中心</th><th>レロシク状</th><th>里们不知识</th><th>拠の海</th><th>5平旬 后来</th><th></th><th>1</th></t<>	ひはポレロック 井 雷 小 休が	仏価中心	レロシク状	里们不知识	拠の海	5平旬 后来		1
(%) 28 25 31 31 (10min) 15.5 15.9 21.7 8 10.8 13.8 か) 2 1.8 1.7 1.9 1.8 1.6 あ過率(%) 89 90 89 89 89 89 エネルギー(J) 13.4 14.5 15.2 12.5 12.9 13.3 衝撃強度(水, ノブハ) 2.4 2.1 2.2 3.3 11.7 6	I I I	斯格 <u>包</u>	宝榕伽2	部例3	史施例	実施例5	実施例	実施例7
(10min) 15.5 15.9 21.7 8 10.8 13.8 13.8 13.8 15.5 15.9 21.7 8 10.8 13.8 13.8 15.9 13.8 15.9 13.8 15.0 13.4 14.5 15.2 12.5 12.9 13.3 新報路庫(と,1/m) 2.4 2.1 2.2 3.3 11.7 6	(%)					31	31	31
(b) 2 1.8 1.7 1.9 1.8 1.6 (h) 89 89 89 89 89 表透過率(%) 89 89 89 89 双工木ルギー(J) 13.4 14.5 15.2 12.5 12.9 13.3 一価製油庫(k,1/m) 2.4 2.1 2.2 3.3 11.7 6		15.5	==	21	8	10.8		29
率(%) 89 89 89 89 89 89 89 レギー(J) 13.4 14.5 15.2 12.5 12.9 13.3 油庫(L, I/m) 2.4 2.1 2.2 3.3 11.7 6) 	2			1.9		1	3.2
レギー(J) 13.4 14.5 15.2 12.5 12.9 13.3 は一(ア・バーア・ア・オー・フ・4 2.1 2.2 3.3 11.7 6	秋(0)	68			88		89	87
唐(k:1/m) 24 2.1 2.2 3.3 11.7 6	 H H	13.4			12.5			13.4
	メスイイングー デー権製箱柜(アー/m)	2.4			3.3	11	9	30.3

※6

原料の什次み値						
	上較例1	比較例2	比較例3	比較例4	比較例5 比較例6	比較例6
淡域シクロヘキサン(g)	4310		4113	4086	4085	4329
	3.8	3.8	3.0	3.0	3.0	4.9
1段目n-BuLi10%ンクロヘキ	5	5	9	4.8	9	14.6
トノ添後(m) - 野田レー・ハ(a)	394	346	478	450	570	614
1校日ハノフト 2段目n-BuLi10%シクロヘキ	10.6		13.9	10.9	9	15.2
サン は は は に に に に に に に に に に に に に	70	308	122	149	111	272
4校日へ7 レノ 高/ 3段目n-BuLi10%シクロヘキ	15.4				16.7	
サン溶液(ml) 3時日スキレン(g)	355	174	425	339	253	
Otx ロベノ でノ 色/ ゴタジエン(g)	319	319		424	427	265
Vikoflex7170(g)	2.7	2.6	3.9	3.1	3.5	2.9

٢	•	
ı	ט	
ī	٨	

oの日番やギドニキボニナポリマー分の分析値	ナポリマー	-公の分析	画		
の大口出口としていません	上較例1	比較例2	較例3	比較例4	比較例5
世後出頭のこの		-	1	1	•
STOS MACH MACH MACH MACH MACH MACH MACH MACH	124000	148000	109000	148000	123000
プーケトップな トーケトップな トークトップな トークトップな トークトップを トークトの トーの トーの トーの トーの トーの トーの トーの ト	19000		16000	23000	19000
プーケトップな子唱M3	11300		8500	11000	8100
年 7 7 7 1 年 1 年 2 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	12.4		11	9.5	18.5
表分の一切に対応	35.1	39.3	32.5	29.6	21.7
表力の名のこれに、中央ののもので	52.5		56.4	61.2	59.8
MAY 1/M2	10.97			13.45	15.19
MO/M3	1.68		1.88	2.09	2.35
WZ/WZ 公子曾仝在(Mw/Mn)	2.86	i i	3.00	3.20	3.09

00 ₩

•	_	•	
٦		7	٠.
Ī	ı	D	×

分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物 <u>の分析値</u>	ツク共重台	5体低合物	コドング			
	比較例1	比較例2 比較例3	比較例3	比較例4 比較例5	比較例5	比較例6
GPCの測定条件	2	2	2	2	2	2
ロック共重合体の含有率(%)	80	82	85	6/	75	82
GPCILL名重量平均分子量	148700	172600	128100	159700	179400	122000
2数平均分子 量	95800	104800	79200	00896	124800	83000
2分子量分布 2分子量分布	1.55	1.65	1.62	1.65	1.44	1.47
GPCにおける最大ピークのピークトップ 公子 暑	214000	246000	182000	245000	195000	151000
(a)ピークトップ分子量が2万~5万の 範囲で、かつ(b)面積割合が3~15% の範囲にあるピークのなかでピークトッ プ分子量が最小の値を有すピークの分	1.005	1.014	1.080	1.007	1.008	1.007
ナ重分や(Mw/Mn) ピークトップ分子量が20万~38万の 範囲にあるピークのなかで最大の値を キナピーかの西籍割や(%)	7	6.4	0.7	5.7	12.8	3.7
有りに一つの回信的日へが、NMRによる、エポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキン基残基のモル数の、エポキン基及び開環したエポキン基及び開環したエポキシ基殊を開発したエポキシ基務基の合計のモル数に対する	0.74	0.68	0.73	0.78	0.14	0.34

米10

くれ 子 ル に が 中 が 体 を	4年から	ブロック共	軍合体流句	1物の物1年	平自部	
マン・コン・ハード	下數位	上較例2	上較例の	比較例	比較例5	比較例6
(%) araa	}			31	31	23
	7 8		2	7.5	2.3	12.8
(20) 出	2.1				2.5	
10/10/1	G				89	06
家辺間年にナイニー	3 -			8	6	
製さ		1.3	0.0	1	4.5	1.1
	•					

図3において、該クロマトグラムにおけるそれぞれのピークについて全ピーク面積に対する面積割合を求める際は、各ピークについて、ベースラインと、各ピーク間の谷間からベースラインに向かって降ろした垂線で囲まれる部分の面積を算出し、該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物の全体のクロマトグラムの面積に対する各ピークの面積割合として百分率で求めた。また(a)ピークトップ分子量が2万~5万の範囲にあり、かつ(b)全ピーク面積に対する面積割合が3~15%を満たすピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有するピークの分子量分布も同様に、該クロマトグラムにおける当該ピークを選定し、隣接するピークの間の谷間からベースラインに向かって垂線を降ろし、ベースラインと垂線で囲まれる部分のピークを用いて分子量分布を算出した。

分岐状プロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物中の分岐状プロック 共重合体の含有率はゲルパーミエーションクロマトグラムを用いて以下に述べる方 法により求めた。

まずカップリングに先立つ線状プロック共重合体S1-B、S2-B、S3-Bに対応するピークについて、4段目重合完結後のサンプリング物のゲルパーミエーションクロマトグラムから得られるS1-B、S2-B及びS3-Bに対応する成分のピークトップ分子量M4、M5、M6を測定した。

次に、分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラム上でM4、M5、M6のそれぞれの分子量を持つピークを選定することによりS1-B、S2-B及びS3-Bに対応するピークを帰属した。

帰属されたS1-B、S2-B及びS3-Bに対応する成分のピークのピーク面積 は前述した方法に従って、それぞれ、隣接するピークの間の谷間からベースライン に向かって垂線を降ろし、ベースラインと垂線で囲まれる部分のピークの面積を算 出する。

さらにそれぞれのピーク面積の和を算出し、その値を全ピーク面積の値から引く ことで該ブロック共重合体混合物中の分岐状ブロック共重合体のゲルパーミエーションクロマトグラムにおけるピーク面積を求める。このようにして求めた分岐状プロック共重合体のピーク面積の、全ピーク面積に対する面積割合を百分率で求めることによって分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物中の分岐状ブロック共重合体の含有率を質量%で求めた。他の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物についても同様に算出した。 比較例 6

内容積10Lのジャケット・撹拌機付きステンレス製重合槽を、シクロヘキサンで洗浄し窒素置換後、窒素ガス雰囲気下において、テトラヒドロフラン150ppmを含む、水分含量7ppm以下に脱水したシクロヘキサン4329gを重合槽に仕込み、次に水分含量7ppm以下に脱水したスチレン614gを加えた。内温50℃に昇温後、n-プチルリチウム<math>10質量%のシクロヘキサン溶液を14.6ml添加し最高温度が120℃を超えない範囲で20分間重合させた(1段目重合)。

次に、内温 5.0 \mathbb{C} 一定の条件下で、n-ブチルリチウム 1.0 質量%のシクロヘキサン溶液を 1.5.2 \mathbb{C} \mathbb{C}

2段目重合完結後サンプリングを行ない、サンプリングした重合液をトルエンで希釈し、この溶液を大量のメタノール中に注ぐことでポリマー分を析出させ、これ

を真空乾燥することにより得たもののGPC測定を測定条件1で行ったところ、該サンプリング物中には2種のポリマー鎖S4、S5が存在し、ピークトップ分子量をそれぞれM13、M14とすると、それぞれ、46000、10600であった。また、S4、S5の混合物の分子量分布Mw/Mnは11.60であった。

さらに、内温 80 ℃に昇温後、モレキュラーシーブを通過させて脱水したプタジエンを 265 g 添加し最高温度が 120 ℃を超えない範囲で 20 分間重合させた (3段目重合)。

3段目重合完結後サンプリングを行ない、サンプリングした重合液をトルエンで希釈し、この溶液を大量のメタノール中に注ぐことでポリマー分を析出させ、これを真空乾燥することにより得たもののGPC測定を測定条件2で行ったところ、該サンプリング物中には2種のポリマー鎖S4-B、S5-Bが存在しそのピークトップ分子量をそれぞれM15、M16とするとき、M15、M16はそれぞれ6300、25000であった。

逐次重合完了後に内温 8 0 $^{\circ}$ $^{\circ}$

最後に全ての重合活性末端をメタノールにより失活させた。重合液をシクロへキサンで希釈し、この溶液を大量のメタノール中に注ぐことでポリマー分を析出させ、これを真空乾燥することにより粉末状のポリマーを得た。このポリマーのGPC測定を測定条件2で行ったところ、このポリマーの最大ピークを与える成分のピークトップ分子量は15.1万であり、また(a)ピークトップ分子量が2万~5万の範囲にあり、かつ(b)全ピーク面積に対する面積割合が3~15%の範囲にあるピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有するピークの分子量分布は1.007であった。また、分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、ピークトップ分子量が20万~38万の範囲にあるピークのなかでピークトップ分子量が最大の値を有するピークの、全ピーク面積に対する面積割合は3.7%であった。

また、分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物におけるエポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基のモル数の、エポキシ化油脂残基に存在するエポキシ基及び該開環したエポキシ基残基の合計のモル数に対する比は、0.34であった。

最後に、この粉末状のポリマー100質量部に対して安定剤として2, 4-ビス [(オクチルチオ)メチル]-o-クレゾールを0. 2質量部の割合で添加した後、粉末状ポリマーを 20mm 単軸押出機に供給して210℃でダイスから溶融ストランドを引き出し、水冷し、カッターにて切断してペレット状の樹脂を得た。各種仕込み値を表6に各種分析値を表11,12及び9に固体物性評価結果を表10にそれぞれ示す。

表11

2段目重合までに生成したポリマー分の分析値

	比較例 6
GPCの測定条件	1
ピークトップ分子量M13	46000
ピークトップ分子量M14	10600
成分S2のモル比	44. 1
分子量分布(Mw/Mn)	1. 60

表12

3段目重合までに生成したポリマー分の分析値

	比較例6
GPCの測定条件	2
ピークトップ分子量M15	63000
ピークトップ分子量M16	25000
共役ジエンを単量体とする重合体ブロ	8000
ックの数平均分子量	

実施例8~11および比較例7~9

実施例4~7および比較例4~6で得られた分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物と汎用ポリスチレン(東洋スチレン(株)社製:G14L)とを分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物/汎用ポリスチレン=6/4の重量比率でブレンドした後、20mm 単軸押出機に供給して230℃でダイスから溶融ストランドを引き出し、水冷し、カッターにて切断してペレット状の樹脂を得た。その後実施例1と同様に物性を評価した。結果を表13に示す。

るブロック共重合体混合物と汎用ポリスチレンとのブ 合有す 分岐状ブロック共重合体を レンド品の物性測定結果

較例6 3.5 တ 比較例 北の 比較例8 比較例5 の重合体(3.5 ∞. 8. 8 比較例7 比較例4 の重合体 5.7 83 3 実施例11 実施例7 の重合体(ਨ 12 78 <u>3</u> 実施例10 実施例6 の重合体(تي 0 က 쯢. 9 実施例9 実施例5 の重合体 $\frac{\infty}{\infty}$ 10.3 80 実施例8 実施例4 の重合体 8.9 80 ဖ 使用した分岐状 ブロック共重合 体の種類 曇価(%) 全光線透過率 一衝擊強 MFR(g

産業上の利用可能性

ന

表

本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は各種熱可塑性樹脂・熱硬化性樹脂の改質材、履物の素材、粘着剤・接着剤の素材、アスファルトの改質材、電線ケーブルの素材、加硫ゴムの改質材等、従来ブロック共重合体が利用されている用途に使用することができる。特に、本発明の分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物を各種熱可塑性樹脂配合した組成物は、シート及びフィルム用の素材として有効であり、優れた透明性、耐衝撃性及び低温特性を生かして食品包装容器の他、日用雑貨包装用、ラミネートシート・フィルムとしても活用できる。

請求の範囲

1. 分岐状ブロック共重合体を主成分として含有するブロック共重合体混合物であって、該ブロック共重合体混合物は、単量体単位として55~95質量%のビニル 芳香族炭化水素および5~45質量%の共役ジエンからなり、かつ該分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物は、カップリングに先立つ線状プロック共重合体が下記一般式

S1-B-Li

S2-B-Li

S3-B-Li

(式中、S1、S2及びS3はビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロック、Bは共役ジエンを単量体単位とする重合体プロック、Liはリチウムからなるリビング活性部位であり、数平均分子量はS1>S2>S3である。)で表されるリビング活性部位をカップリングすることによって生成され、更に、

- ①ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体ブロックS1、S2及びS3の混合物の分子量分布(Mw/Mn)が3.25~6の範囲にあり、
- ②それら重合体ブロックS1、S2及びS3の混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、S1、S2及びS3に対応する成分のピークトップ分子量をそれぞれM1、M2、M3とするとき、M1/M3が13~250範囲にあり、M2/M3が2~400節囲にある、

ことを特徴とする分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物。

- 2. 分岐状プロック共重合体を65~90質量%含有することを特徴とする請求項1記載のプロック共重合体混合物。
- 3. S1、S2及びS3の総モル数に対するS1のモル数の割合が、 $2\sim30$ モル%の範囲にあることを特徴とする請求項1または2記載のプロック共重合体混合物。
- 4. 重合体プロックS1、S2及びS3の混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、S1に対応するピークトップ分子量M1が8万~22万、S2に対応するピークトップ分子量M2が1.4万~2.5万、S3に対応するピークトップ分子量M3が0.3万~1.2万の範囲にあることを特徴とする請求項1~3いずれかに記載のブロック共重合体混合物。
- 5. 分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、下記(a) および(b) を満たすピークのなかでピークトップ分子量が最小の値を有するピークの、分子量分布(Mw/Mn)が1. 03未満であることを特徴とする請求項1~4 いずれかに記載のブロック共重合体混合物。
- (a) ピークトップ分子量が2万~5万の範囲にある。
- (b) 全ピーク面積に対する面積割合が3~15%の範囲にある。

- 6. 分岐状ブロック共重合体を含有するブロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、ピークトップ分子量が20万~38万の範囲にあるピークのなかで最大の値を有するピークの、全ピーク面積に対する面積割合が2~10%であることを特徴とする請求項1~5いずれかに記載のブロック共重合体混合物。
- 7. ビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックと共役ジエンを単量体単位とする重合体プロックからなる共重合体S1-B、S2-B及びS3-Bの混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、S1-B、S2-B及びS3-B0に対応する成分のピークトップ分子量をそれぞれM4、M5、M6 とするとき、M4/M6 が4. $5\sim9$ の範囲にあり、M5/M6 が1. $3\sim1$. 8 の範囲にあることを特徴とする請求項 $1\sim6$ いずれかに記載のプロック共重合体混合物。
- 8. 分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおける最大ピーク面積を与える成分のピークトップ分子量が17万~30万の範囲にあることを特徴とする請求項1~7いずれかに記載のプロック共重合体混合物。
- 9. エポキシ化油脂を用いてカップリングさせてなることを特徴とする請求項1~8いずれかに記載のブロック共重合体混合物。
- 10. エポキシ化油脂がエポキシ化大豆油であることを特徴とする請求項9に記載のプロック共重合体混合物。
- 11. 分岐状ブロック共重合体におけるエポキシ化油脂残基に存在する開環したエポキシ基残基のモル数の比が、エポキシ化油脂残基に存在するエポキシ基及び該開環したエポキシ基残基の合計のモル数に対して、0. 7未満であることを特徴とする請求項9または10記載のブロック共重合体混合物。
- 12. 請求項1~11に記載のプロック共重合体混合物と、それら以外の熱可塑性樹脂を含有する熱可塑性樹脂組成物。
- 13. それら以外の熱可塑性樹脂がスチレン系樹脂である請求項12に記載の熱可塑性樹脂組成物。

要 約 書

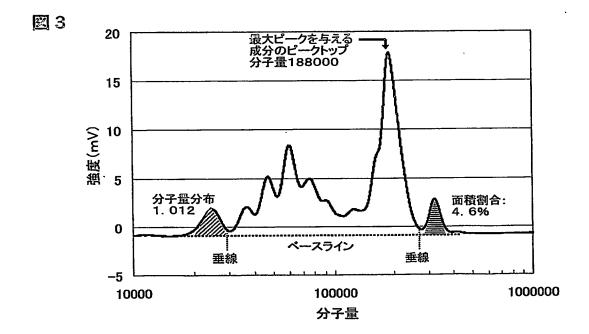
透明性と耐衝撃性のバランスに優れ、特に高剪断下で射出成形を行なった成形品に異方性を生じ難くすることにより、耐衝撃性に優れた分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物を提供すること。

分子量の異なる3種のビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックを有し、そのビニル芳香族炭化水素を単量体単位とする重合体プロックS1、S2及びS3の混合物の分子量分布がある特定の範囲にあり、3種の該重合体プロックS1、S2及びS3の混合物のゲルパーミエーションクロマトグラムにおいて、それぞれのピークトップ分子量をM1、M2、M3とするとき、M1/M3及びM2/M3がある特定の範囲にあることを特徴とする分岐状プロック共重合体を含有するプロック共重合体混合物。

1/1

 \square OH $R - C - C H_2 - (C H_2)_x - (C H - C H)_p - (C H_2)_y - C H_3$ \square

図 2



差 替 え 用 紙 (規則26)

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2004/003752

	CATION OF SUBJECT MATTER 7 C08F297/04, 8/00, C08L53/02		
According to Int	ternational Patent Classification (IPC) or to both national	al classification and IPC	
B. FIELDS SE	ARCHED		
Minimum docum Int.Cl	nentation searched (classification system followed by cl C08F297/04, 8/00, C08L53/02	assification symbols)	
	searched other than minimum documentation to the exte		
Electronic data t	pase consulted during the international search (name of	data base and, where practicable, search te	rms used)
C. DOCUMEN	NTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where ap	opropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 2000-26698 A (Denki Kagak Kaisha), 25 January, 2000 (25.01.00), Full text (Family: none)	u Kogyo Kabushiki	1–13
A	JP 7-228647 A (Asahi Chemica 29 August, 1995 (29.08.95), Full text (Family: none)	l Industry Co., Ltd.),	1-13
A	JP 64-81844 A (Japan Synthet 28 March, 1989 (28.03.89), Full text (Family: none)	ic Rubber Co., Ltd.),	1-13
× Further do	ocuments are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.	
* Special cate "A" document d to be of part "E" earlier applie filing date "L" document w cited to esta special reaso "O" document re	gories of cited documents: efining the general state of the art which is not considered icular relevance cation or patent but published on or after the international which may throw doubts on priority claim(s) or which is ablish the publication date of another citation or other on (as specified) eferring to an oral disclosure, use, exhibition or other means ablished prior to the international filing date but later than	"T" later document published after the inte date and not in conflict with the application the principle or theory underlying the in document of particular relevance; the considered novel or cannot be considered novel or cannot be considered when the document is taken alone "Y" document of particular relevance; the classification of considered to involve an inventive scombined with one or more other such being obvious to a person skilled in the "&" document member of the same patent for	tion but cited to understand evention laimed invention cannot be lered to involve an inventive laimed invention cannot be step when the document is documents, such combination art
	d completion of the international search e, 2004 (01.06.04)	Date of mailing of the international searce 22 June, 2004 (22.0	
Japanes	g address of the ISA/ se Patent Office	Authorized officer	
<u>Facsimile No.</u> Form PCT/ISA/21	0 (second sheet) (January 2004)	Telephone No.	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP2004/003752

	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No
ategory*	JP 3-26747 A (Nippon Zeon Co., Ltd.),	1-13
A	05 February, 1991 (05.02.91),	
	Full text	
	& DE 69007344 C	
7\	JP 8-231659 A (Shell Internationale Research	1-13
Α	Maatschappij B.V.),	
	10 September, 1996 (10.09.96),	
	Full text & DE 69517290 D & EP 718330 A1	
	& US 5691420 A1	
	·	
		·
	·	
	,	·
		ļ
	·	
-		

A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) Int. Cl ⁷ C08F297/04,8/00,C08L53/02			
	行った分野 (TRIME (TRIME)	<u> </u>	
調査を行った	最小限資料(国際特許分類(IPC)) Cl ⁷ C08F297/04,8/00,C0	19152/02	
ınt.	C1 C08F297/04, 8/00, C0	06233702	
		•	
最小限資料以	外の資料で調査を行った分野に含まれるもの		
国際調査で使	I用した電子データベース(データベースの名称、	調査に使用した用語)	
C. 関連す	- - ると認められる文献		
引用文献の		たい フの間本土で体元の本二	関連する 請求の範囲の番号
カテゴリーオ	引用文献名 及び一部の箇所が関連すると		
A	JP 2000-26698 A (電気化学工業株式: アミリーなし)	会社)2000.01.25,全文献(フ	1–13
A	JP 7-228647 A (旭化成工業株式会社 リーなし))1995. 08. 29, 全文献(ファミ	1–13
A	JP 64-81844 A (日本合成ゴム株式会 ミリーなし)	社)1989.03.28,全文献(ファ	1–13
A JP 3-26747 A (日本ゼオン株式会社) 1991.02.05,全文献 1-13			
区 C 欄の船	売きにも文献が列挙されている。 	□ パテントファミリーに関する別	J紙を参照。
* 引用文献のカテゴリー 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の進化公表されたもの 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用するもの「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以文献(理由を付す) 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願「&」同一パテントファミリー文献			
国際調査を	売了した日 01.06.2004	国際調査報告の発送日 22.6.2	2004.
	 関の名称及びあて先 本国特許庁 (ISA/JP)	特許庁審査官(権限のある職員) 中島 庸子	4 J 8 4 1 6
	◆国行行(13A/JP) 郵便番号100−8915	上位 抽 1	
東	京都千代田区霞が関三丁目4番3号	電話番号 03-3581-1101	内線 3455

C(続き).	関連すると認められる文献	68 to 2
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
307-7	& DE 69007344 C	
A	JP 8-231659 A (シェル・インターナショナル・リサーチ・マートスアツへ・イ・ヘ・・・ウ・エー) 1996. 09.10,全文献 & DE 69517290 D & EP 718330 A1 & US 5691420 A1	1-13
	ı	
	•	·